## Anti-friction bearing

Patent Number:

□ US4293171

Publication date:

1981-10-06

Inventor(s):

KAKUMOTO KEN-ICHI; FUJITA YOSHIKI

Applicant(s):

KOYO SEIKO CO

Requested Patent:

T (DE2942265)

Application Number: US19790086676 19791019 Priority Number(s):

JP19780132041 19781025

IPC Classification:

F16C19/02: F16C33/32

EC Classification:

C23C14/02B2, F16C33/30, F16C33/66

Equivalents:

☐ FR2446956, ☐ GB2034417, JP55057717, NL188420B, ☐ NL188420C, ☐ NL7907669

Of the components of an anti-friction bearing, the metallic components to be subjected to rolling friction or sliding friction, such as rolling elements, are coated with a multiplicity of metal layers by ion plating. The uppermost layer is made of soft metal with lubricating property. The solid solubility of the metal of each intermediate layer in each adjacent metal is higher than the solid solubility of the soft metal in the metal material of the component.

Data supplied from the esp@cenet database - I2

A HONE THAT IS SORE THAT

THIS PAGE BLANK (USPTO)

DEUTSCHLAND

## ® BUNDESREPUBLIK @ Patentschrift

<sup>(1)</sup> DE 2942265 C2

(5) Int. Cl. 3: F16C33/66

F 16 C 33/32 F 16 C 33/62 H 01 J 35/10



**DEUTSCHES PATENTAMT**  Aktenzeichen:

P 29 42 265.9-12

Anmeldetag:

19.10.79

Offenlegungstag:

17. 7.80

Veröff ntlichungstag der Patenterteilung:

16. 8.84

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

- 30 Unionspriorität: 32 33 31 25.10.78 JP P53-132041
- (73) Patentinhaber: Koyo Seiko Co., Ltd., Osaka, JP
- (74) Vertreter: Stach, H., Dipl.-Chem. Dr.rer.nat., Pat.-Anw., 2000 Ham.burg
- (7) Erfinder: Kakumoto, Ken-Ichi, Osaka, JP; Fujita, Yoshiki, Nara,
- (5) Im Prüfungsverfahren entgegengehaltene Druckschriften nach § 44 PatG:

8 60 731 DE-AS 12 61 709 DE-OS 17 75 017 G8 8 10 015 GB 7 17 081

D.M.Mattox>Film Deposition using Accelerated Ions«, Office of Technical Services Department of Commerce, Washington/USA 1963:

(4) Reibungsarmes Wälzlager



= GBZ UZ4 4/17 A

Nummer:

29 42 265

Int. Cl.3:

F 16 C 33/66

Veröffentlichungstag: 16. August 1984

FIG.1

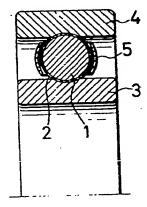
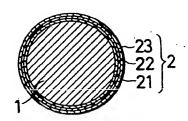


FIG.2



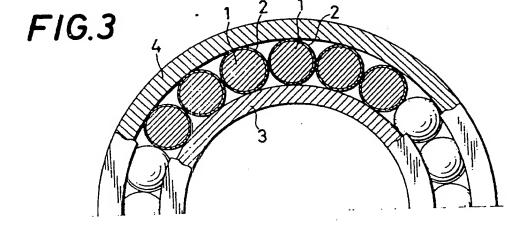
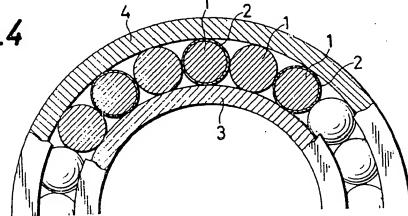


FIG.4



## Patentanspruch:

1

Reibungsarmes Wälzlager mit Wälzkörpern und diese führenden Lagerteilen aus einer Eisenlegierung, wobei mindestens einige Wälzkörper und gegebenenfalls auch andere Lagerteile mit einer Beschichtung mit einer auf eine metallische Zwischenschicht aufgebrachten Außenschicht aus schmierwirksamem Metall verschen sind, dadurch gekennzeich- in net, daß die Beschichtung jeweils

aufgebrachte Ionenplattierung durch Nickel-Zwischenschicht (21),

eine auf die Nickel-Zwischenschicht (21) durch 15 Ionenplattierung aufgebrachte Kupfer-Zwischenschicht (22) sowie

eine auf die Kupfer-Zwischenschicht (22, 21) durch ionenplattierung aufgetragene schmierwirksame Außenschicht (23) aus Gold oder 29 Silber aufweist.

Die Ersindung betrifft ein reibungsarmes Wälzlager mit Wälzkörpern und diese sührenden Lagerteilen aus einer Eisenlegierung, wobei mindestens einige Wälzkörper und gegebenenfalls auch andere Lageneile mit einer Beschichtung mg einer auf eine metallische Zwischen- in schicht aufgebrachten Außenschicht aus schmierwirksamem Metall verschen sind.

Das aus der GB-PS 737081 bekannte Wälzlager dieser Art weist eine Silber-Zwischenschicht und eine indium-Außenschicht auf, die jeweils elektrolytisch is aufgebracht sind. Bei solchen elektrolytisch plattierten Lagerteilen kommt es im Betrieb zu Ablösungen der Zwischen- bzw. Außenschicht, da diese nicht die nötige Hastlestigkeit am Untergrund erreichen; das sührt zu Betriebsstörungen und erhöhtem Aufwand.

Bei der in der DE-OS 17 75 017 beschriebenen ähnlichen Gleitreibpaarung sind auf einen Grundmetalikorper aus Stahl ein Zwischenschicht aus Nickel und eine Außenschicht aus Gold aufgebracht. Es können auch mehrere Metall-Zwischenschichten vorgesehen werden, 45 wobel jedes dieser Metalle gleichzeitig in dem ihm vorhergehenden und dem nachfolgenden Metall löslich und das mit dem Grundmetall direkt in Berührung stehende Metall in diesem löslich sein soll. Diese Beschichtungen werden mechanisch oder ebenfalls elek- 50 trolytisch aufgebracht und unterliegen auch den bereits genannten Abiösungsbeschädigungen.

Aus dem Aufsatz von D.M. Mattox, "Film Deposition Using Accelerated lonse, Office of Technical Services, Dept. of Commerce, Washington, USA, von 1963 55 ist es bereits bekannt, metallische Körper in einer inerten Gasatmosphäre durch lonenplattierung mit metallischen Oberflächenfilmen zu versehen.

Aufgabe der Erfindung ist es nun, ein reibungsarmes Wälzlager der eingungs genunnten Art mit verlängerter (6) Tubelle I Lebensdauer zu schaffen.

Zur Lösung dieser Aufgabe weist das Willialager der eingangs genannten Art erfindungsgemäß die im kennzeichnenden Teil des Patentanspruchs definierten Merkmale auf.

Die Verwendung des lonenplattierungsverfahrens für Wälflager wird als solche im Rahmen dieser Erlindung nicht beansprücht.

Das ersindungsgemäße Wälzlager weist durch die lonenplattierung fest mit dem jeweiligen Untergrund verbundene Zwischen- bzw. Außenschichten auf, die auch nach längerer Betriebsdauer frei von Ablösungsbeschädigungen sind. Die Materialwahl in den verschiedenen Schichten führt dazu, daß die Festzustandslöslichkeit des Metalls der Zwischenschicht in jedem angrenzenden Metall höher ist als die Festzustandslösi'chkeit des Metalls der Außenschicht im Metall des Wälzkörpers. Dabet wird eine Schichtzerstörung durch Fortdiffusion des schmierenden Außenschichtmetalls verhin-

Im folgenden werden bevorzugte Ausführungsformen des erfindungsgemäßen Wälzlagers an Hand der beigefüglen Zeichnungen weiter erläutert.

Es zeigt

Fig. I einen Vertikalschnitt eines Wälzlagers.

Fig. 2 eine vergrößerte Schnittansicht eines Wälzkörpers nach Fig. 1 und

Fig. 3 und 4 teilweise gebrochene Vorderansichten abgewandelter Walzlager.

Fig. I zeigt eine Kugel 1 als Wälzkörper mit einer Beschichtung 2. Ein Innenring 3 und ein Außenring 4 bilden Laufringe, ein Käfig 5 dient zur Führung der Kugel 1.

Wie Fig. 2 schemidisch zeigt, umfaßt die Beschichtung 2 auf die Oberstäche der Kugel 1 durch Ionenplattierung aufgebrachte Zwischenschichten 21 und 22 sowie eine Gold- oder Silber-Außenschicht 23 mlt Schmiereigenschaften, also mit niedrigem Reibungskoeffizienten, die auf die außerste Zwischenschicht 22 durch Ionenplattlerung aufgebracht ist. Zur Aufbringung der Außenschicht 23 aus Gold oder Silber wird die Kugel 1 gesäubert und dann zur Bildung der Zwischenschichten 21 und 22 mit Nickel und nachfolgend mit Kupfer ionenplattiert. Die Kupfer-Zwischenschicht 22 wird daraufhin mit Gold oder Silber ionenplattiert. Die Festzustandslöslichkeit des Nickels bzw. Kupfers der jeweiligen Zwischenschicht 21, 22 in den jewells benachbarten Metallen ist höher als die Festzustandslöslichkeit von Gold oder Silber in dem Metall der Kugel 1.

Gold, Silber oder ähnliche welche Metalle mit Schmiereigenschasten bzw. niedrigen Reibungskoefsizienten weisen eine geringe Festzustandslöslichkeit in Eisenlegierungen auf, die für Lagerteile wie Wälzelemente, Ringe und Käfige verwendet werden, wie Tabelle I zeigt. Wenn derartige Eisenlegierungen direkt mit dem weichen Metall ionenplattiert werden, weist die dadurch erhaltene Außenschicht eine geringe Haftfastigkeit auf und löst sich deshalb innerhalb kurzer Zett vom Lagertell ab.

Die Festzustandslöslichkeiten (solid soulbility) von Metallen in anderen Metallen in Tabelle 1 sind dem Buch »Constitution of Binary Alloys« (1958) von Dr. Max Hansen entnommen und in Atomprozenten (at.-%) ausgedrückt.

Metallkombinationen	Löslichkeit (at.%)
Treamounity matter	
Silber in Eisen	0 -0.52
Sither in Kupfer	0,06-4,9
Kupfer in Nickel	100
Nickel in Eisen	7 -9
Gold in Eisen	1.3 - 1.5

labelle i	
Metallkombinationen	Löslichkeit (at.
Gold in Kupfer	20
Silber in Nickel	ì
Gold in Nickel	2

Bei der lonenplattierung unterliegen das Metali, auf das plattiert werden soll, sowie das Plattiermaterial to direkter atomarer Reaktion in eiger inerten Gasatmosphäre, so daß die Haststärke der Plattierungsschicht stärker von der Festzustandslöslichkeit des einen Metalls in dem anderen Metall abhängt, als das bei anderen Plattierungsverfahren der Fall ist. Andererseits 15 zeigen Gold oder Silber eine niedrige Festzustandslöslichkeit in Elsenlegierungen, als als Materialien für Lagerteile weithin verwendet werden. Daher ist zumindest eine Zwischenschicht aus Nickel zwischen dem Lagerteil und der Außenschicht aus Gold oder Silber 20 vorgeschen. Das Nickel der Zwischenschicht hat eine höhere Festzustandslöslichkeit in jedem benachbarten Material im Vergleich mit der Festzustandslöslichkeit des Goldes oder Silbers in dem Metall des Lagertells, wodurch das Außenschichtmetall mit dem Lagerteil mit 25 erhöhter Festigkelt verbunden wird. Dieses Wälzlager kann vorteilhaft für beispielsweise Vakuum, Tiefst- und Hochtemperaturen angewandt werden.

Tabelle 2 zeigt die Ergebnisse eines Versuchs mit einem erfindungsgemäßen Wälzlager, einem nur mit 30 Gold durch Ionenplattierung beschichteten Lager und einem Lager ohne Plattierung.

Tabelle 2

	Lebensdauer
erfindungsgemäßes reibungsarmes Wälzlager, bei dem die Wälzkörper mit Nickel, dann mit Kupfer und danach mit Gold ionenplattiert wurden	700
reibungsarrnes Wälzlager, bei dem die Wälzkörper nur direkt mit Gold ionen- plattiert wurden	9
übliches unplattiertes reibungsarmes Wälzlager	Ş

Die Versuchs-Wälzlagertypen und die Versuchsbedingungen waren folgende:

Wälzlagertyp:		Kugellager Nr. 6000
Testbedingungen:	Temperatur:	Zimmertemperatur
	Umgebungs-	< 10−5 Torr
	druck:	
	Umdrehungs-	200 Upm
	geschwindig-	
	keil:	
	Lager-Druck-	48 kp
	helastuny:	

Tabelle 3 zeigt die Ergebnisse eines weiteren Ver- as suchs, der mit dem erfiadungsgemäßen Wälzlager mit einem Kälig (Fig. 1) bzw. ohne Kälig (Fig. 3) durchgeführt wurde.

	Иc	

	Versuchsgegenstand	Lebensuaver
5	erfindungsgemäßes Wälzlager mit Wälz- körpern, die mit Nickel, dann mit Kupfer, danach mit Gold plattiert wurden, ohne Käfig	60
3	dto. mit Käfig	120
5	erfindungsgemäßes Wälzlager mit Wälz- körpern, die mit Nickel, dann mit Kupfer und danach mit Silber ionenplattiert wurden, ohne Käfig	200
	dto, mit Käfig	250

Der dabei verwendete Wälzlagertyp und die Verbedingungen waren folgende:

Lagertyp:		Nr. 620
Testbedingungen:	Temperatur:	Zimmertemperatur
	Umgebungs-	< 10 5 Torr
	druck:	
	Umdrchungs-	200 Upm
	geschwindig-	
	keit:	
	Lager-Druck-	15 kp
	helastima:	

Die Versuchsergebnisse zeigen, daß die erfindungsgemäßen Wälzlager eine bedeutend längere Lebensdauer als solche aufweisen, deren Wälzkörper nur durch lonenplatticrung direkt mit Gold oder Silber beschichtet 35 wurden. Bet solchen Wälzlagern ohne Zwischenschicht trägt der Käfig dazu bei, daß sich die Beschichtung während des Lagerlaufens abnutzt und ablöst. Daher zeigen diese reibungsarmen Wälzlager ohne Käfig eine längere Lebensdauer als mit Käfig. Wie andererseits das in Tabelle 3 enthaltene Versuchsergebnis zeigt, weisen die erfindungsgemäßen reihungsarmen Wälzlager mit Käfig überraschenderweise ein verhältnismäßig längere Lebensdauer als die ohne Käfig auf. Der Grund dafür dürfte darin zu suchen sein, daß die Außenschicht mit 45 dem schmierfähigen weichen Metall, also Gold oder Silber, mit hoher Festigkeit an die Zwischenschicht 21 oder 22 aus Nickel oder Kupfer gebunden ist.

Wie bereits beschrieben, sind zumindest die Wälzkörper mit der ersindungsgemäßen Beschichtung 2 verseben, da die essektive Berührungssäche mit niedrigem Reibungskoessichenen dadurch viel größer ist, als wenn die Beschichtung 2 auf dem Laufring oder am Käsig ausgebildet würde. So wird eine stark verbessente Schmierung erreicht; außerdem ist die Eeschichtung leichter auszubilden. Insbesondere, wenn die Wälzkörper wie beschrieben Kugeln sind, wechselt der in Berührung mit den Laufringen stehende Teil der Kugel während des Laufs des Wälzlagers ausgrund der Spinbewegung der Kugeln. So dient die gesamte Fläche der Kugel als essektive Kontaktsläche, was zu sehr geringen Reibungskoesssichten beiträgt.

Jedoch ist die Beschichtung 2 nicht auf die Wälzkörper I beschränkt, vielmehr können solche Beschichtungen gleichermaßen auf den inneren und/oder äußeren
Laufringen 3 und 4 vorgeschen werden. Tabelle 4 zeigt
die Ergebnisse eines weiteren Versuchs, bei dem ein
derart beschichtetes Wälzlager im Vergleich mit anderen Lagern stand.

Tabelle 4 Versuchsgegenstar	nd	relative Lebensdauer
Wälzlager, bei d	des reibungsarme em die Wälzkörj t Kupfer und dar et wurden	per mil
lager, bei dem d Innen- und Auß	Bes reibungsarm he Wälzkörper so senringe mit Nic- ach mit Silber b	owie die kel, dann
	herkömmliches ' eibung	Wälzlager I
Wälzlagertypen folgende:	und Versuch	sbedingungen waren
Wälzlagertyp: Versuchs-		Kugellager Nr. 727
hedingungen:	Temperatur: Umgebungs- druck:	Zimmertemperatur ≤ 10 ° Torr
	Umdrehungs- geschwindig- keit:	t00 Upm

Die Versuchsergebnisse in Tabelle 4 zeigen, daß das Wälzlager, bei dem der innere und der äußere Laufring ebenso wie die Kugeln erfindungsgemäß beschichtet sind, in etwa die gleiche Lebensdauer wie ein Wälzlager aufweist, bei dem nur die Wälzkörper derart beschichtet an sind.

6 kp

4,6 kp

Lager-Druck-

Radialbelastung:

belastung:

Obwohl alle Wälzkörper 1 der gesamten Ausführungsformen zur Aufnahme der Lager-Druckbelastung mit Zwischenschichten 21 und 22 aus Nickel und Kupfer und einer äußeren Gold- oder Silberschicht 23 45 ausgebildet sind, kann statt dessen bei Lagern ohne Käfig, beispielsweise Kugellagern, jede zweite Kugel 1 mit der Beschichtung 2 verschen werden, wie Fig. 4 zeigt. Die Tabelle 5 zeigt, daß so beschichtete Wälzlager eine längere Lebensdauer als Wälzlager haben, bei 50 denen alle Kugeln 1 die Beschichtung 2 aufweisen.

In diesem Falle sind die Kugeln 1 mit der Beschlehtung 2 durchmessermäßig größer als die unbeschlehteten Kugeln 1, und zwar um den Betrag, der der Stärke der Beschlehtung 2 entspricht. Die beschichteten SKugeln 1 tragen die Lagerbelastung, während die unbeschichteten Kugeln als Abstandshalter dienen.

Tabelle 5		
Versuchsgegenstar	nd	relative Lebensdauer
	inplattiert mit Ni r, danach mit Silt 626)	
	Kugel ionenplatt t Kupfer, danach er Nr. 626)	
Versuehs- hedingungen:	Temperatur: Umgebungs- druck:	Zimmertemperatur ≤ 10 <sup>-5</sup> Torr
	Umdrehungs- geschwindig- keit:	3,200 Upm
	Lager-Druck-	15 kp

Obwohl die oben beschriebenen Ausführungsformen Kugellager sind, ist die Erfindung auch vorteilhaft unzuwenden für andere Wälzlager niedriger Reibung, wie Kuge biger und sphärische Lager.

belastung:

Bislang war man der Meinung, daß der Käfig dazu führt, die Ablösung einer Beschichtung vom Wälzkörper zu beschleunigen, jedoch zeigt der Käfig bei erfindungsgemäßen Wälzlagern keine nachteiligen Einflüsse auf die Gold- oder Silberschicht 23. Er kann vielmehr seine Funktion voll erfüllen, so daß es nicht notwendig ist, eine Rille für die Kugeln auszuhilden. Dadurch wird die Anzahl von Arbeitsschritten bei der Fertigung vorteilhaft verringert.

Hierzu I Blatt Zeichnungen

The state of the s